19 BUNDESREPUBLIK

ffenlegungsschrift
DE 3731624 A1

⑤ Int. Cl. 4: H 01 L 23/34



**DEUTSCHLAND** 

DEUTSCHES PATENTAMT

(71) Anmelder:

(2) Aktenzeichen: P 37 31 624.9 (2) Anmeldetag: 19. 9.87

Offenlegungstag: 30. 3.89

\_\_\_\_

(7) Erfinder:

Bogs, Hartmut, Dipl.-Ing., 6943 Birkenau, DE

Für die Beurteilung der Patentfähigkeit in Betracht zu ziehende Druckschriften:

> 35 35 081 A1 DE 35 04 992 A1 DE 34 26 917 A1 DE 34 26 916 A1 DE DE 32 21 199 A1 DE 31 44 759 A1 ÐΕ 28 53 951 A1 40 25 997 US

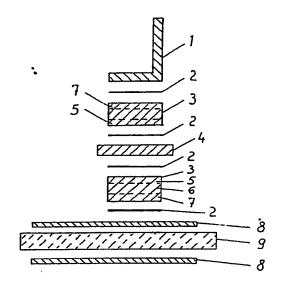
### Ausgleichsronde für Leistungshalbleitermodule

Asea Brown Boveri AG, 6800 Mannheim, DE

In Leistungshalbleitermodulen werden Ausgleichsronden eingesetzt, die Wärmespannungen aufgrund ungleicher Ausdehnungskoeffizienten von Siliziumhalbleiterchips und damit verbundenen Metallteilen, z. B. Kupferanschlußteilen oder Kupfer-Keramik-Substraten. Die Ausgleichsronden sollen außerdem eine gute elektrische und thermische Leitfähigkeit aufweisen. Der Erfindung liegt die Aufgabe zugrunde, eine Ausgleichsronde anzugeben, die im Vergleich zu bekannten Ausgleichsronden zu einer Verringerung der im Betrieb auftretenden Wärmespannungen führt.

Diese Aufgabe wird durch eine Ausgleichsronde gelöst, bei der eine Pulvermischung aus unterschiedlichen Werkstoffen, z. B. Molybdän und Kupfer, zu einem Formteil gesintert wird, wobei die Konzentration der eingesetzten Pulverkomponenten örtlich unterschiedlich ist. Die Ronde weist z. B. auf der einem Siliziumchip zugewandten Seite eine hohe Molybdänkonzentration auf und auf der einem Kupferteil zugewandten Seite einen hohen Kupferanteil.

Die Ausgleichsronden finden Anwendung in Leistungshalbleitermodulen.



## Best Available Copy



#### Patentansprüche

1. Ausgleichsronde für die Verbindung eines Siliziumleistungshalbleiterbauelements mit metallischen oder metallisierten Teilen eines Moduls, wobei die Ausgleichsronde aus einem aus wenigstens zwei Materialien gesinterten Formteil besteht, dadurch gekennzeichnet, daß das Mischungsverhältnis der verwendeten Materialien in der Ausgleichsronde (3) örtlich unterschiedlich ist, wobei die Ausgleichs- 10 ronde (3) in einem an eine erste Hauptfläche angrenzenden Bereich (5) eine gegenüber anderen Teilen des Formteils höhere Konzentration eines an den Ausdehnungskoeffizienten des Siliziumhalbleiterbauelements (4) angepaßten Materials 15 aufweist und in einem an eine zweite Hauptfläche angrenzenden Bereich (7) der Ronde (3) eine höhere Konzentration eines an den Ausdehnungskoeffizienten von Metallteilen (1) oder metallisierten Substraten (8, 9) angepaßten Materials.

2. Ausgleichsronde nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß die Ausgleichsronde für die Montage auf einem Kupfer-Keramik-Substrat (8, 9) vorgesehen ist und aus einer Kupfer-Molybdän-Mischung besteht, wobei der Bereich (5) an der 25 ersten Hauptfläche eine höhere Molybdänkonzentration aufweist und der Bereich (7) an der zweiten Hauptfläche eine höhere Kupferkonzentration.

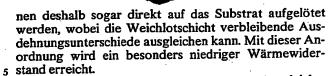
3. Ausgleichsronde nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß die Ausgleichsronde mindestens 30 Aluminium und Wolfram enthält, wobei der Bereich an der ersten Hauptfläche eine höhere Wolframkonzentration aufweist und der Bereich (7) an der zweiten Hauptfläche eine höhere Aluminiumkonzentration.

#### Beschreibung

Die Erfindung bezieht sich auf eine Ausgleichsronde für die Montage eines Silizium-Halbleiterbauelements 40 auf ein metallisches oder metallisiertes Substrat gemäß dem Oberbegriff des Anspruchs 1.

In der Halbleitertechnik, insbesondere bei der Herstellung von Leistungshalbleitermodulen werden häufig Ausgleichsronden z.B. aus Molybdän verwendet, die 45 zeichnende Merkmale gelöst. zwischen einem Siliziumleistungshalbleiterbauelement (Halbleiterchip) und einem Substrat mit metallischer Oberfläche oder einem Kühlkörper angeordnet werden. Auf solche Ausgleichsronden werden die Halbleiterchips aufgelötet. Die Ausgleichsronden dienen dabei 50 leitermodulen, die die erfindungsgemäßen Ausgleichsmitunter auch als Abstandsstücke, aber vor allem zum Ausgleich von thermischen Ausdehnungsunterschieden zwischen dem Siliziumchip und dem metallischen Träger, also z. B. einem Kühlkörper aus Kupfer oder der Kupferschicht auf einem Substrat, das z.B. aus direkt 55 gebondetem Kupfer mit Keramik besteht. Diese Aufbautechniken für hybride Leistungshalbleitermodule und die eutektische Direct-Bonding-Methode sind beschrieben in J. Gobrecht "Metallurgische Verbindungstechnik für Hybridschaltungssubstrate der Leistungs- 60 le erfolgen. elektronik", DVS-Berichte, Bd. 102, Seite 65 bis 68.

Bei nach einem Direkt-Bonding-Verfahren hergestellten Keramik-Kupfer-Substraten ist der Ausdehnungskoeffizient bereits besser als bei reinem Kupfer an denjenigen des Siliziumchips angepaßt, da auch die Aus- 65 dehnungseigenschaften der Keramik zur Wirkung kommen. Halbleiterchips geringer Leistung und mit daraus resultierenden kleinen Abmessungen (max. 15 mm) kön-



In Modulen größerer Leistung müssen Ausgleichsronden vorgesehen werden, da die Lotschicht sonst keine ausreichende Lastwechselfestigkeit gewährleisten könnte. Allerdings wird damit der Wärmewiderstand zwischen dem Halbleiterchip (Wärmequelle) und einer Wärmesenke (Kühlkörper) größer. Das Material für die Ausgleichsronde ist somit nicht allein nach dem Gesichtspunkt einer guten Anpassung des Ausdehnungskoeffizienten, sondern auch im Hinblick auf die Wärmeleitfähigkeit und auch der elektrischen Leitfähigkeit zu wählen. Deshalb wurde in M. Weickhmann, G. W. Reppel, G. Hansch, "Copper-Molybdenum based powder composite as support material for power semiconductors and integrated circuits" Firmenmitteilung 12-10 der Vakuumschmelze Hanau, Seite 1333 bis 1336 vorgeschlagen, eine Ausgleichsronde vorzusehen, die aus einem Gemisch aus Molybdän und Kupferpulver gesintert ist. In dem genannten Aufsatz ist auch angegeben, wie solche gesinterten Formteile hergestellt werden

Aus der DE-OS 35 04 992 ist ein Leistungshalbleitermodul bekannt, bei dem zur Verringerung des Wärmewiderstandes ein Wärmerohr in das Modul integriert ist. Auch dort wird eine Ausgleichsronde benötigt, die in diesem Anwendungsfall auf der dem Wärmerohr zugewandten Seite in einem mittleren Bereich mit Finnen versehen sein soll. Diese Rondenausführung wird zweckmäßig als gesintertes Formteil hergestellt.

Aus dem dargestellten Stand der Technik ist zu ent-35 nehmen, daß mit zunehmender Leistung der Leistungshalbleitermodule die Probleme der Lastwechselfestigkeit, verursacht durch unterschiedliche Ausdehnungskoeffizienten der zu verbindenden Teile, sowie Probleme der Wärmeabfuhr größer werden.

Der Erfindung liegt deshalb die Aufgabe zugrunde, eine Ausgleichsronde anzugeben, die den beschriebenen Erfordernissen noch besser entsprechen kann.

Diese Aufgabe wird bei einer Ausgleichsronde nach dem Oberbegriff des Anspuchs 1 durch dessen kenn-

Vorteilhafte Ausgestaltungen sind in Unteransprüchen angegeben.

Vorteile der erfindungsgemäßen Lösung bestehen darin, daß die Lastwechselfestigkeit von Leistungshalbronden enthalten, wesentlich gesteigert wird, weil neben guter Wärmeleitfähigkeit eine besonders gute Anpassung an die Ausdehnungskoeffizienten der Komponenten gegeben ist, mit denen die Ausgleichsronde über Lotschichten verbunden ist. Im Betrieb auftretende Wärmespannungen sind insbesondere innerhalb der Lotschicht wesentlich reduziert. Die Herstellung der Ausgleichsronden kann auf einfache Weise nach bekannten Verfahren zur Herstellung gesinterter Formtei-

In der Zeichnung ist ein Ausführungsbeispiel mit einer typischen Anordnung von Ausgleichsronden in einem Leistungshalbleitermodul gezeigt. Dabei ist schematisch eine Schichtenfolge dargestellt, ausgehend von einem Keramiksubstrat 9, z. B. aus Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>, das auf der Oberseite und Unterseite jeweils mit einer Metallschicht 8, z. B. einer Kupferfolie mit etwa 0,3 mm Dicke nach einem Direkt-Bonding-Verfahren direkt verbun-

Best Available Copy



den ist. Darüber ist eine Ausgleichsronde 3 angeordnet, die mit Weichlotmaterial 2 angelötet ist und die als gesintertes Formteil hergestellt ist. Auf die Ausgleichsronde 3 ist ein Siliziumleistungshalbleiterchip 4 gelötet. Der Chip 4 ist über eine zweite Ronde 3 mit einem Anschlußelement 1 verlötet, das z. B. aus Kupfer besteht.

Die Ronden 3 bestehen aus einer Mischung aus Molybdän und Kupferpulver, wobei in einem an einer ersten Hauptsläche angrenzenden Bereich 5 eine relativ hohe Molybdänkonzentration vorgesehen ist zur Anpassung an den Ausdehnungskoeffizienten des Siliziumchips. Ein an eine zweite Hauptsläche angrenzender Bereich 7 enthält eine höhere Kupferkonzentration zur Anpassung an die Kupferfolie 8 auf dem Substrat 9 oder an das Kupferanschlußelement 1. In einem mittleren 15 Bereich 6 der Ausgleichsronde 3 kann eine Mischung vorgesehen werden, die bezüglich des Kupferanteils zwischen den Werten der äußeren Schichten 5 und 7 liegt.

Die Herstellung kann z. B. durch schichtweises Einfüllen der unterschiedlichen Pulvergemische in eine Sinter-Preßform erfolgen, wobei verschiedene Variationen möglich sind. So können z. B. nur zwei unterschiedliche Mischungen vorgesehen werden und somit auf den mittleren Bereich 6 verzichtet werden oder es kann ein nahezu stufenloser Übergang von einer Konzentration zur anderen Konzentration geschaffen werden. Außerdem können andere Materialien zur Anwendung kommen, z. B. Aluminium statt Kupfer oder Wolfram statt Molybdän, oder es können mehr als zwei Stoffe gemischt werden.

Einer Verformung der Ronde (Bi-Metall-Effekt) wird durch den sich einstellenden Temperaturgradienten inhärent entgegen gewirkt. Der Bereich z. B. hoher Mo-Konzentration (niedriger Ausdehnungskoeffizient) ist heißer als der Bereich mit der hohen Cu-Konzentration, der einen höheren Ausdehnungskoeffizienten aufweist.

40

45

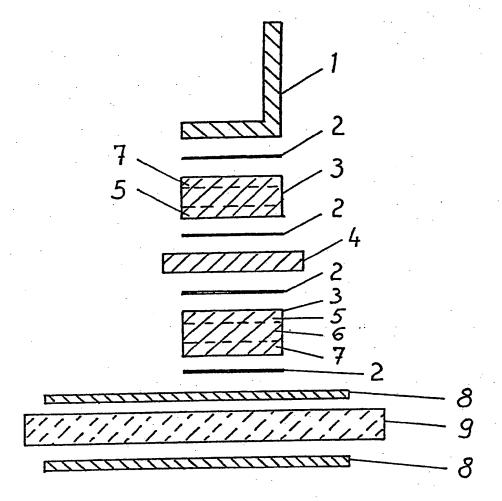
50

55

60

65

2000 marine Copy



## **EUROPEAN PATENT OFFICE**

PUBLICATION NUMBER

59021033

**PUBLICATION DATE** 

02-02-84

APPLICATION DATE

27-07-82

APPLICATION NUMBER

57132766

APPLICANT: MITSUBISHI ELECTRIC CORP;

INVENTOR: UEDA KAZUO;

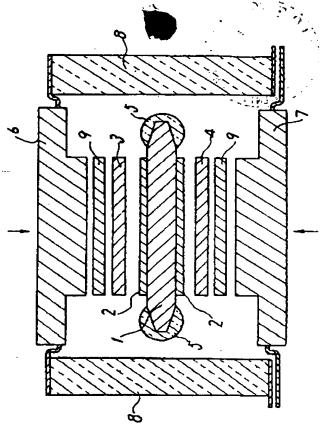
INT.CL.

: H01L 21/58

TITLE

: ALL COMPRESSION BONDING TYPE

SEMICONDUCTOR DEVICE



#### ABSTRACT :

PURPOSE: To improve reliability by setting up a damping plate between an external electrode and a metallic plate, making a thermal expansion coefficient of the side opposite to the metallic plate of the damping plate approximately the same as that of the metallic plate and making a thermal expansion coeffient of the side opposite to the external electrode of the damping plate approximately the same as that of the external electrode.

CONSTITUTION: A composite material of a metal and carbon fibers is used as the damping plates 9 set up among the copper electrodes 6, 7 and the molybdenum plates 3, 4. The composite material is manufactured by reticulately incorporating carbon fibers in the metal, the thermal expansion coefficient in the thickness direction can be changed arbitrarily, and thermal conductivity and electrical conductivity are large. The thermal exapnsion coefficient of the surfaces being in contact with the molybdenum plates is made 4.5~5.0×10<sup>-6</sup>/°C, the thermal expansion coefficient of the surfaces being in contact with the copper electrodes is made 12~17× 10<sup>-6</sup>/°C, and the thermal expansion coefficients among the surfaces are also changed continuously as much as possible. The optimum value of the thickness of the damping plate is determined by the flatness of a slicon wafer, the flatness and surface roughness of the molybdenum plate, the degree of parallelism, thermal resistance, electric resistance, etc. of the copper electrode, but approximately 1mm is optimum when a cumulative error is approximately 50μm.

COPYRIGHT: (C)1984, JPO& Japio



# THIS PAGE BLANK (USPTO)